

WO 03/008768 A1



(81) **Bestimmungsstaaten (national):** AU, CA, CN, IN, JP, KR, PL, US.

— *Erfindererklärung (Regel 4.17 Ziffer iv) nur für US*

(84) **Bestimmungsstaaten (regional):** europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR).

Veröffentlicht:

— *mit internationalem Recherchenbericht*
— *vor Ablauf der für Änderungen der Ansprüche geltenden Frist; Veröffentlichung wird wiederholt, falls Änderungen eintreffen*

Erklärungen gemäß Regel 4.17:

— *hinsichtlich der Berechtigung des Anmelders, ein Patent zu beantragen und zu erhalten (Regel 4.17 Ziffer ii) für die folgenden Bestimmungsstaaten AU, CA, CN, IN, JP, KR, PL, europäisches Patent (AT, BE, CH, CY, DE, DK, ES, FI, FR, GB, GR, IE, IT, LU, MC, NL, PT, SE, TR)*

Zur Erklärung der Zweibuchstaben-Codes und der anderen Abkürzungen wird auf die Erklärungen ("Guidance Notes on Codes and Abbreviations") am Anfang jeder regulären Ausgabe der PCT-Gazette verwiesen.

Beschreibung

Verfahren zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine sowie Kraftwerksanlage

5

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine, bei dem ein fossiler Brennstoff in einer Vergasungseinrichtung vergast und vergaster Brennstoff als Synthesegas dem der Gasturbine zugeordneten Brenner zur
10 Verbrennung zugeführt wird. Die Erfindung betrifft weiterhin eine Kraftwerksanlage, insbesondere zur Durchführung des Verfahrens, mit einer Gasturbine, der eine Brennkammer mit mindestens einem Brenner zugeordnet ist. Der Brennkammer ist ein Brennstoffsystem vorgeschaltet, das eine Vergasungseinrichtung für fossilen Brennstoff und eine von der Vergasungseinrichtung abzweigende und in die Brennkammer mündende Gasleitung umfasst.

15

Eine Gas- und Dampfturbinenanlage mit integrierter Vergasung von fossilem Brennstoff umfasst üblicherweise eine Vergasungseinrichtung für den Brennstoff, die ausgangsseitig über eine Anzahl von zur Gasreinigung vorgesehenen Komponenten mit der Brennkammer der Gasturbine verbunden ist. Der Gasturbine kann dabei rauchgasseitig ein Abhitzedampferzeuger nachgeschaltet sein, dessen Heizflächen in den Wasser-Dampf-Kreislauf einer Dampfturbine geschaltet sind. Eine derartige Anlage ist beispielsweise aus der GB-A 2 234 984 oder aus der
20 US 4,697,415 bekannt.

25

Zur Reduktion des Schadstoffausstoßes bei der Verbrennung des vergasten fossilen Brennstoffs oder Synthesegases kann in die Gasleitung ein Sättiger geschaltet sein, in dem das Synthesegas beim Betrieb der Anlage mit Wasserdampf beladen wird. Dazu durchströmt der vergaste Brennstoff den Sättiger im Gegenstrom zu einem Wasserstrom, der in einem als Sättigerkreislauf bezeichneten Wasserkreislauf geführt ist. Für einen besonders hohen Wirkungsgrad ist dabei eine Einkopplung von
30
35

Wärme aus dem Wasser-Dampf-Kreislauf einer Gas- und Dampfturbinenanlage in den Sättigerkreislauf vorgesehen.

Durch den Kontakt mit dem im Sättigerkreislauf geführten aufgeheizten Wasserstrom im Sättiger wird der vergaste Brennstoff mit Wasserdampf aufgesättigt und erfährt in begrenztem Umfang eine Aufheizung. Aus wärmetechnischen und auch aus betrieblichen Gründen kann dabei eine weitere Aufheizung des Brennstoffs vor dessen Zuführung in die Brennkammer der Gasturbine erforderlich sein.

In der DE 19 832 293 A1 ist eine Gas- und Dampfturbinenanlage mit einem der Gasturbine rauchgasseitig nachgeschalteten Abhitzedampferzeuger beschrieben. Die Heizflächen des Abhitzedampferzeugers sind dabei in den Wasser-Dampf-Kreislauf der Dampfturbine geschaltet. Zur integrierten Vergasung eines fossilen Brennstoffs für die Brennkammer der Gasturbine ist der Brennkammer über eine Brennstoffleitung eine Vergasungseinrichtung für Brennstoff vorgeschaltet. Für einen besonders hohen Anlagenwirkungsgrad ist in die Brennstoffleitung zwischen der Vergasungseinrichtung und dem Sättiger zusätzlich zu einer Mischvorrichtung zur Zumischung von Stickstoff ein Wärmetauscher primärseitig geschaltet, der sekundärseitig zwischen dem Sättiger und der Brennkammer ebenfalls in die Brennstoffleitung geschaltet ist.

Eine ähnliche Gas- und Dampfturbinenanlage wie in der DE 19 832 293 A1 beschrieben, geht aus der WO 00/20728 hervor. Die dort beschriebene Gas- und Dampfturbinenanlage soll auch bei Verwendung von Öl als fossilem Brennstoff mit besonders hohem Anlagenwirkungsgrad betreibbar sein.

Dazu ist bei der WO/20728 in die Brennstoffleitung in Strömungsrichtung des vergasteten Brennstoffs gesehen vor einer Mischvorrichtung zur Zumischung von Stickstoff zum vergasteten Brennstoff primärseitig ein Wärmetauscher geschaltet, der sekundärseitig als Verdampfer für ein Strömungsmedium ausgebil-

det ist. Der Wärmetauscher ist dampfseitig mit der Brennkammer der Gasturbine verbunden.

Um einen besonders sicheren Betrieb der Gas- und Dampfturbinenanlage zu gewährleisten, sollte jederzeit eine Zufuhr des Synthesegases in die Brennkammer der Gasturbine gestoppt werden können. Hierzu ist üblicherweise vor der Brennkammer in die Gasleitung eine Schnellschlussarmatur geschaltet. Die Schnellschlussarmatur sperrt bei Bedarf in besonders kurzer Zeit die Gasleitung, so dass kein Synthesegas in die der Gasturbine zugeordnete Brennkammer gelangen kann.

Das Brennstoffsystem umfasst aufgrund der einschlägigen sicherheitstechnischen Vorschriften üblicherweise ein Gasschloss. Ein Gasschloss umfasst zwei Armaturen, beispielsweise Kugelhähne, die für einen Gasdurchfluss zu Öffnen oder zu Schließen sind. Zwischen diesen beiden Armaturen ist eine Zwischenentlastung oder eine Druckleitung angeschlossen. Die Zwischenentlastung kann an eine Fackel angeschlossen sein, über die überschüssiges Gas abgefackelt werden kann. Alternativ zu der Zwischenentlastung kann die Druckleitung angeschlossen werden, die dafür sorgt, dass kein Gas über die Gasschlossarmaturen einströmen kann. Das Gasschloss trennt also das Brennstoffsystem gasdicht in einem ersten Bereich oder das Vergasungssystem stromauf des Gasschlusses und in einem zweiten Bereich oder das sogenannte Gasturbinen-Brennstoffsystem stromab des Gasschlusses.

Eine Gas- und Dampfturbinenanlage mit Vergasungseinrichtung kann sowohl mit dem Synthesegas, das beispielsweise aus Kohle, industriellen Rückständen oder Abfall erzeugt wird, als auch mit einem Zweitbrennstoff, wie z.B. Erdgas oder Öl, betrieben werden. Bei einem Wechsel von Synthesegas auf Zweitbrennstoff oder umgekehrt ist es aus sicherheitstechnischen Gründen erforderlich, den Bereich zwischen dem Gasschloss und der Brennkammer, d.h. das Gasturbinen-Brennstoffsystem, mit einem Inertmedium wie Stickstoff oder Dampf zu spülen.

Zum wahlweisen Betrieb einer Gas- und Dampfturbinenanlage mit dem Synthesegas aus einer Vergasungseinrichtung oder einem Zweit- oder Ersatzbrennstoff muss der Brenner in der der Gasturbine zugeordneten Brennkammer als Zwei- oder Mehrbrennstoffbrenner ausgelegt sein, der sowohl mit dem Synthesegas als auch mit dem Zweitbrennstoff, z.B. Erdgas oder Heizöl je nach Bedarf beaufschlagt werden kann. Der jeweilige Brennstoff wird hierbei über eine Brennstoffpassage im Brenner der Verbrennungszone zugeführt.

10

Aufgabe der Erfindung ist es, ein Verfahren zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine anzugeben, mit dem ein verbesserter Synthesegasbetrieb erreichbar ist. Eine weitere Aufgabe der Erfindung ist es, eine Kraftwerksanlage, insbesondere zur Durchführung des Verfahrens, anzugeben.

15

Die erstgenannte Aufgabe wird erfindungsgemäß gelöst durch ein Verfahren zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine, bei dem ein fossiler Brennstoff vergast und vergaster fossiler Brennstoff als Synthesegas dem der Gasturbine zugeordneten Brenner zur Verbrennung zugeführt wird, wobei das Synthesegas in einen ersten Teilstrom und einen zweiten Teilstrom aufgeteilt und die Teilströme dem Brenner zur Verbrennung separat zugeführt werden.

20

Dabei ist es gemäß der Erfindung auch durchaus möglich mehr als zwei Teilströme vorzusehen und diese jeweils separat dem Brenner zur Verbrennung zuzuführen.

25

Die Erfindung geht dabei von der Beobachtung aus, dass der Gesamtwirkungsgrad von Kraftwerksanlagen, beispielsweise von Gas- und Dampfturbinenanlagen mit integrierter Vergasung eines fossilen Brennstoffs, umso schlechter wird, je höher der brennstoffseitige Druckverlust in dem mit dem Brennstoff zur Verbrennung beaufschlagten Brenner ist. Der Druckverlust ist hierbei durch den Strömungswiderstand bzw. den Strömungsleitwert des Brenners für das entsprechende Brenngas festgelegt.

30

35

Wenn ein Gas eine Leitung durchströmt, dann ist die dabei entstehende Druckdifferenz dem Gasstrom, z.B. dem Gasmassenstrom, proportional. Der Proportionalitätsfaktor heißt Strömungswiderstand. Der Reziprokwert des Strömungswiderstandes wird Strömungsleitwert genannt. Aus oben genannten Wirkungsgradüberlegungen für eine Kraftwerksanlage besteht die Notwendigkeit, diesen Brennerdruckverlust im Auslegungsfall, d.h. z.B. bei Nennlast, möglichst gering zu halten. Daraus resultiert aber, dass bei sehr niedrigen Gasturbinenleistungen bzw. im Leerlauf der Gasturbine sich ein zu niedriger brennstoffseitiger Brennerdruckverlust einstellt und eine ausreichende Stabilität der Verbrennung gegenüber Flammenschwingungen nicht mehr gegeben ist. Daher ist für derartige Anlagenkonzepte der Leistungsbetrieb im Synthesegasmodus nur zwischen Grundlast und einer vom jeweiligen Fall abhängigen minimalen Teillast der Gasturbine möglich.

Mit der Erfindung wird nunmehr ein völlig neuer Weg aufgezeigt, den Brenner einer Gasturbine mit Synthesegas zu betreiben, wobei das aus der Vergasung eines fossilen Brennstoffs entstehende, im Vergleich zu Erdgas niederkalorische, Brenngas dem Brenner in mindestens zwei Teilströmen separat zur Verbrennung zugeführt wird. Hierdurch erweitert sich die im zulässigen Bereich des brennstoffseitigen Brennerdruckverlusts einstellbare Bandbreite des Brennstoffmassenstroms erheblich, wodurch insbesondere gegenüber dem herkömmlichen Brenner-Betrieb geringere Brennstoffmassenströme möglich sind. Durch die Aufteilung des Synthesegases in einen ersten Teilstrom und in einen zweiten separaten Teilstrom oder wahlweise in weitere Teilströme kann dem Brenner Brennstoff an entsprechend räumlich verschiedenen Stellen zur Verbrennung zugeführt werden. Dementsprechend werden zwei oder mehr Verbrennungszonen gebildet, die einem jeweiligen Teilstrom von Synthesegas zugeordnet sind.

35

Vorteilhafterweise werden hierdurch Verbrennungsinstabilitäten infolge zu niedrigen brennstoffseitigen Brennerdruckver-

lustes im Synthesegasbetrieb vermieden. Darüber hinaus können sich zukünftig möglicherweise aufwendige konstruktive Modifikationen des Brenners zur Anpassung an den Synthesegasbetrieb erübrigen, insbesondere zur Vermeidung von Brenner- bzw. Brennkammerbrummen. Gegenüber dem Betrieb mit nur einer Synthesegaspassage ist mit der Beaufschlagung des Brenners mit Synthesegas in zumindest zwei Teilströmen allgemein eine verbesserte Möglichkeit durch Einstellung und Optimierung der Fahrweise des Brenners erzielbar. Von besonderem Vorteil erweist sich hierbei, dass die Verbrennung des Synthesegases im Brenner durch Einstellung der Teilströme sehr effizient auf den gewünschten Betriebsmodus des Brenners, z.B. Grundlast oder Teillast oder Leerlauf, gezielt eingestellt und optimiert werden kann. Infolge der erweiterten Möglichkeit der Betriebseinstellungen wird die Anpassung des Systems an veränderte Brennstoffrandbedingungen erleichtert.

Durch diese neue Betriebsweise ist ein gestufter Synthesegasbetrieb möglich. Dieser ermöglicht zum einen einen genügend niedrigen Druckverlust über den Brenner im Volllastfall bei entsprechend nennenswerten Massenströmen aller Teilströme, insbesondere des ersten und des zweiten Teilstroms, und zum anderen auch ein Minimallast- bzw. Leerlaufbetrieb einer dem Brenner zugeordneten Gasturbine bei nur einem nennenswerten Teilstrom von Synthesegas. Dabei kann vorteilhafterweise der erste Teilstrom oder gegebenenfalls weiterer Teilströme und der zweite Teilstrom beim separaten Durchströmen des Brenners und Einströmen in eine jeweilige Verbrennungszone unterschiedlichen Strömungsleitwerten unterworfen sein, wodurch bei einem vorgegebenen Variationsbereich des Brennstoffmassenstromes ein im Vergleich mit nur einem Synthesegasstrom wesentlich kleinere Variationsbreite des Druckverlustes im Brenner erreicht ist. Vorteilhafterweise ist hierdurch der Druckverlust im Brenner bei Grundlast der Gasturbine im Vergleich zu dem Druckverlust bei einer Minimallast, z.B. im Leerlauf, kleiner als bei einer Einstromkonzeption bei gleichem Brennerdesign.

In einer bevorzugten Ausgestaltung werden der erste Teilstrom und der zweite Teilstrom jeweils geregelt dem Brenner zugeführt. Durch diese Konfiguration sind die Teilströme unabhängig voneinander regelbar, wodurch die Betriebsbandbreite des Brenners erweitert wird. Dabei kann beispielsweise eine Fahrweise gewählt werden, bei der der Gesamtgasmassenstrom an Synthesegas konstant gehalten wird, wobei der erste Teilstrom und der zweite Teilstrom im Hinblick auf die zu erzielende Verbrennungsleistung und einen stabilen Betrieb aufeinander abgestimmt werden.

Vorzugsweise wird zumindest einem der Teilströme Erdgas oder Dampf zur Veränderung des Heizwerts zugemischt. Je nach Anforderungen kann der Heizwert eines Teilstroms durch Beimischung von Erdgas oder Dampf dabei erhöht bzw. verringert werden. Vorteilhafterweise können beide Teilströme unabhängig voneinander durch Beaufschlagung mit Dampf oder einem anderen Inertisierungsmedium, wie beispielsweise Stickstoff, inertisiert werden. Für beide Teilströme von Synthesegas ist daher der Heizwert einstellbar, insbesondere ist der Heizwert der Teilströme unterschiedlich einstellbar, wodurch in der jeweiligen Verbrennungszone ein entsprechend unterschiedlicher Wärmeumsatz durch die Verbrennung erzielbar ist. Dadurch steht vorteilhafterweise ein weiterer Freiheitsgrad, nämlich der Heizwert, zur Verfügung, wobei dieser für jeden der Teilströme von Synthesegas individuell je nach den Erfordernissen eingestellt werden kann.

Bevorzugt werden die Teilströme in Abhängigkeit von der zu erbringenden Leistung der Gasturbine eingestellt. Bei dem Verfahren zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine mit dem Synthesegas erweist sich die Regelung der Teilströme, d.h. insbesondere deren jeweilige Größe des Gasmassenstroms oder deren jeweiliger spezifischer Heizwert, in Abhängigkeit von der zu erbringenden Leistung der Gasturbine als besonders vorteilhaft. Hierbei kann beispielsweise die Leistung der Gasturbine auf einen für alle Brennstoffpassagen gemeinsamen

Sollwert vorgegeben werden und die Gasströme für jede Passage unabhängig in einem nachgeschalteten Regelkreis in Abhängigkeit der weiter oben beschriebenen Anforderungen, z.B. in einem geschlossenen Regelkreis, entsprechend dem Sollwert nach-
5 geregelt werden.

Bevorzugt ist bei einem Minimallast- oder Leerlaufbetrieb der Gasturbine einer der Teilströme Null. Dieser Betriebsmodus kann somit bereits durch Zustellung eines Teilstroms von Syn-
10 thesegas zu dem Brenner realisiert werden. Dazu wird vorteilhafterweise derjenige der Teilströme für den Minimallast- oder Leerlaufbetrieb der Gasturbine ausgewählt, der im Hinblick auf einen hierfür erforderlichen Mindestdruckverlust einem entsprechenden Strömungswiderstand beim Durchströmen
15 des Brenners zu der Verbrennungszone erreichbar ist. Bei nennenswertem Strömungswiderstand kann auch bei einem geringen Massenstrom des ausgewählten Teilstroms von Synthesegas eine Verbrennungsinstabilität beispielsweise infolge zu niedrigen Druckgefälles über den Brenner vermieden werden.

20 Die auf eine Kraftwerksanlage gerichtete Aufgabe wird erfindungsgemäß gelöst durch eine Kraftwerksanlage, insbesondere zur Durchführung des oben beschriebenen Verfahrens, mit einer Gasturbine, der eine Brennkammer mit mindestens einem Brenner
25 zugeordnet ist, und mit einem der Brennkammer vorgeschalteten Brennstoffsystem, das eine Vergasungseinrichtung für fossilen Brennstoff und eine von der Vergasungseinrichtung abzweigende und in die Brennkammer mündende Gasleitung umfasst, wobei
30 Stromauf der Brennkammer von der Gasleitung eine weitere Gasleitung abzweigt, und wobei die Gasleitung an eine erste Brennstoffpassage des Brenners und die weitere Gasleitung an eine von der ersten Brennstoffpassage strömungstechnisch getrennte zweite Brennstoffpassage des Brenners angeschlossen
ist.

35 Dabei kann vorteilhafterweise eine am Brenner bereits vorhandene zweite Brennstoffpassage, die üblicherweise als Passage

- für Erdgas mit hohem Heizwert von typischerweise 40.000 kJ/kg ausgelegt ist nunmehr zusätzlich als zweite, strömungstechnisch von der ersten Brennstoffpassage angeordnete Passage für Synthesegas genutzt werden. Somit weist der Brenner der Kraftwerksanlage zwei Brennstoffpassagen für Synthesegas auf, welches in der Vergasungseinrichtung durch Vergasen des fossilen Brennstoffs bereitgestellt und über die Gasleitung und die weitere Gasleitung der jeweils daran angeschlossenen Brennstoffpassage separat zuführbar ist. Der Strömungsleitwert für Synthesegas kann dabei für die erste Brennstoffpassage und die zweite Brennstoffpassage verschieden sein, wodurch durch eine gezielte Beaufschlagung der Brennstoffpassagen mit einem jeweiligen Teilstrom von Synthesegas eine gestufte, insbesondere zweistufige, Brennstoffzufuhr erreicht ist. Die Kraftwerksanlage ist hierdurch in besonderer Weise für die Verbrennung niederkalorischen Brenngases, z.B. aus der Vergasung von Kohle als fossilen Brennstoff, konzipiert. Durch die gestufte Synthesegaszufuhr erweitert sich vorteilhafterweise die im zulässigen Bereich des brennstoffseitigen Brennerdruckverlusts einstellbare Bandbreite des Brennstoffmassenstroms im Synthesegasbetrieb, und so kann der Brennerdruckverlust im Vollastbetrieb minimiert oder zumindest weitgehend verringert werden.
- 25 In einer bevorzugten Ausgestaltung ist in der Gasleitung und der weiteren Gasleitung jeweils eine Regelarmatur vorgesehen, über die der Brennstoffstrom in den zugeordneten Brennstoffpassagen jeweils regelbar ist. Die Gasleitungen mit den Regelarmaturen für Synthesegas sind hierbei parallel geschaltet, so dass jede Armatur den jeweiligen Teilstrom zu der ihr zugeordneten Brennstoffpassage regelt.

Vorzugsweise ist in die Gasleitung ein Gasschloss geschaltet, welches stromauf der Abzweigstelle der weiteren Gasleitung von der Gasleitung angeordnet ist.

Hierdurch wird einerseits die Gasschlossfunktion sichergestellt und andererseits eine Reduzierung der Anzahl von Absperr- und Regelarmaturen erreicht. Stromauf der Abzweigstelle der weiteren Gasleitung von der Gasleitung ist in die
5 Gasleitung vorteilhafterweise eine Schnellschluss- bzw. dicht schließende Armatur vorgesehen.

Die Kraftwerksanlage mit Vergasungseinrichtung kann sowohl mit dem Synthesegas, das beispielsweise aus Kohle oder Rückstandsöl erzeugt wird, als auch mit einem Zweitbrennstoff, wie z.B. Erdgas, betrieben werden. Bei einem Wechsel von Synthesegas auf Zweitbrennstoff oder umgekehrt ist es aus sicherheitstechnischen Gründen erforderlich, den Bereich zwischen dem Gasschloss und der Brennkammer, d.h. das Gasturbinen-Brennstoffsystem mit einem Inertmedium wie Stickstoff oder Dampf zu spülen. Diese Anforderung kann in der Kraftwerksanlage beispielsweise dadurch erreicht werden, dass das in die Gasleitung geschaltete Gasschloss, welches stromauf der Brennkammer angeordnet ist, eine Schnellschlussarmatur,
20 ein Druckentlastungs- oder Überdrucksystem und eine Gasschlossarmatur umfasst. Dadurch ist bei einem Wechsel des dem Brenner der Gasturbine zuzuführenden Gases eine Verdrängung des Synthesegases oder des Zweitbrennstoffes sowie gegebenenfalls Rauchgas aus dem Brennstoffsystem in besonders zuverlässiger Weise gewährleistet, da das zu spülende Volumen vergleichsweise gering ist. Bei einem geringen zu spülenden Volumen erweist sich außerdem eine Spülung in lediglich einer Richtung über beide Brennstoffpassagen als ausreichend, wodurch komplexe Regelmechanismen des Spülvorgangs entfallen
30 können. Bei Umlastung auf einen Zweitbrennstoff, z.B. Erdgas, entfällt ein Spülen der weiteren Gasleitung sowie der zugehörigen Brennstoffpassage. Lediglich bei einem Gasturbinen-Schnellschluss werden beide Brennstoffpassagen, ggf. auch mehrere Brennstoffpassagen, gespült.

35

Die Spülung erfolgt dabei vorteilhafterweise nur in Vorwärtsrichtung, d.h. in Richtung der Brennkammer respektive des

Brenners der Gasturbine. Der Spülvorgang kann alternativ mit Dampf oder Stickstoff, z.B. Rein-Stickstoff, durchgeführt werden. Eine Spülung mit Stickstoff ist aufgrund des geringen zu spülenden Volumens besonders wirtschaftlich. Weiter muss
5 dabei einer in der Kraftwerksanlage angeordneten Dampfturbinenanlage kein Dampf für den Spülvorgang entzogen werden, wodurch der Gesamtwirkungsgrad der Kraftwerksanlage besonders hoch ausfällt. Zusätzlich entfällt die Verwendung hochlegierter Stähle, da keine oder nur geringfügige Korrosionserscheinungen auftreten können. Ein geringes zu spülendes Volumen
10 kann in der Kraftwerksanlage durch eine kompakte Anordnung der Komponenten erreicht werden. Ordnet man das Gasschloss und die Schnellschlussarmatur beispielsweise nebeneinander an, so kann die Schnellschlussarmatur die Funktion
15 einer der im Gasschloss vorgesehenen Armaturen übernehmen, wodurch diese Armatur entfallen kann und das zu spülende Volumen des Gasturbinen-Brennstoffsystems besonders klein ausfällt. Durch das vergleichsweise geringere Volumen des Brennstoffsystems wird weiterhin ein Lastabwurf bei Überdrehzahl
20 erheblich einfacher, insbesondere aufgrund des geringeren Nachlaufeffekts in den gasführenden Komponenten.

Als Armaturen für das Gasschloss, welches insbesondere stromauf der Abzweigstelle der weiteren Gasleitung von der Gasleitung
25 angeordnet und in die Gasleitung geschaltet ist, werden üblicherweise Kugelhähne oder Kugelventile eingesetzt. Diese weisen eine besonders hohe Gasdichtigkeit auf. Die Schnellschlussarmatur kann beispielsweise als eine Schnellschlussklappe ausgeführt sein. Abhängig von der Baugröße der Armatur
30 ist hierfür aber jede andere schnellschließende Armatur, wie z.B. ein geeignetes Schnellschluss-Ventil, einsetzbar. Somit ist die Kraftwerksanlage mit der Vergasungseinrichtung im Synthesegasbetrieb oder bei einem Wechsel des Brennstoffs zu einem Zweitbrennstoff besonders sicher betreibbar.

35

In einer bevorzugten Ausgestaltung der Kraftwerksanlage ist der weiteren Gasleitung Erdgas oder Dampf über eine Zufuhr-

einrichtung zustellbar. Die weitere Gasleitung, die an die zweite Brennstoffpassage des Brenners angeschlossen ist, kann durch die Beimischung von Erdgas oder Dampf zum Synthesegas im Hinblick auf den Heizwert für den Betrieb der zweiten
5 Brennstoffpassage eingestellt werden. Durch Beimischung von Erdgas zum Synthesegas wird der Heizwert erhöht. Durch Beimischung von Dampf zum Synthesegas kann der Heizwert hingegen verringert werden. Durch gezielte Beimischung von Erdgas oder Dampf über die Zufuhreinrichtung kann der Heizwert sehr genau
10 an den gewünschten Betriebsmodus des Brenners angepasst werden.

Bevorzugt ist der weiteren Gasleitung Synthesegas, welches insbesondere durch Vergasung eines fossilen Brennstoffs in
15 der Vergasungseinrichtung gebildet ist, zuführbar. Somit ist der weiteren Gasleitung bedarfsweise Synthesegas, Erdgas, Dampf oder ein Gemisch aus verschiedenen Brennstoffen gezielt zuführbar.

Vorzugsweise ist die Kraftwerksanlage als Gas- und Dampfturbinenanlage ausgestaltet, mit einem der Gasturbine rauchgasseitig nachgeschalteten Abhitzedampferzeuger, dessen Heizflächen in den Wasser-Dampf-Kreislauf einer Dampfturbine geschaltet sind.
20

25 Weitere Vorteile der Kraftwerksanlage ergeben sich in analoger Weise zu den Vorteilen des oben beschriebenen Verfahrens zum Betrieb eines Brenners einer Gasturbine.

Ein Ausführungsbeispiel der Erfindung wird anhand einer
30 Zeichnung näher erläutert. Darin zeigen teilweise schematisch und nicht maßstäblich

FIG 1 eine Kraftwerksanlage, wobei der Gasturbine ein Brennstoffsystem mit einer Vergasungseinrichtung vorgeschaltet ist, und
35

FIG 2 einen Ausschnitt gemäß Figur 1 mit zugeordnetem Brenner der Gasturbine.

Die Kraftwerksanlage 3 gemäß der Figur 1 ist als Gas- und
5 Dampfturbinenanlage 1 ausgestaltet und umfasst eine Gasturbinenanlage 1a und eine Dampfturbinenanlage 1b. Die Gasturbinenanlage 1a umfasst eine Gasturbine 2 mit angekoppeltem Luftverdichter 4 und eine der Gasturbine 2 vorgeschaltete Brennkammer 6, die an eine Druckluftleitung 8 des Verdichters
10 4 angeschlossen ist. Die Brennkammer 6 weist einen Brenner 7 auf. Die Gasturbine 2 und der Luftverdichter 4 sowie ein Generator 10 sind auf einer gemeinsamen Welle 12 angeordnet.

Die Dampfturbinenanlage 1b umfasst eine Dampfturbine 20 mit
15 angekoppeltem Generator 22 und in einem Wasser-Dampf-Kreislauf 24 einen der Dampfturbine 20 nachgeschalteten Kondensator 26 sowie einen Abhitzedampferzeuger 30. Die Dampfturbine 20 besteht aus einer ersten Druckstufe oder einem Hochdruckteil 20a und einer zweiten Druckstufe oder einem Mitteldruckteil 20b. Weiterhin ist eine dritte Druckstufe oder ein Niederdruckteil 20c der Dampfturbine 20 vorgesehen, wobei die
20 Druckstufen 20a, 20b, 20c über eine gemeinsame Welle 32 den Generator 22 antreiben.

25 Zum Zuführen von in der Gasturbine 2 entspanntem Arbeitsmittel AM oder Rauchgas in den Abhitzedampferzeuger 30 ist eine Abgasleitung 34 an einen Eingang 30a des Abhitzedampferzeugers 30 angeschlossen. Das entspannte Arbeitsmittel AM aus der Gasturbine 2 verlässt den Abhitzedampferzeuger 30 über
30 dessen Ausgang 30b in Richtung auf einen nicht näher dargestellten Kamin.

Der Abhitzedampferzeuger 30 umfasst einen Kondensatvorwärmer 40, der eingangsseitig über eine Kondensatleitung 42 in die
35 eine Kondensatpumpeneinheit 44 geschaltet ist, mit Kondensat K aus dem Kondensator 26 bespeisbar ist. Der Kondensatvorwärmer 40 ist ausgangseitig über eine Leitung 45 an einen Spei-

sewwasserbehälter 46 angeschlossen. Zur bedarfsweisen Umführung des Kondensatvorwärmers 40 kann zudem die Kondensatleitung 42 über eine nicht dargestellte Umführungsleitung direkt mit dem Speisewasserbehälter 46 verbunden sein. Der Speisewasserbehälter 46 ist über eine Leitung 47 an eine Hochdruckspeisepumpe 48 mit Mitteldruckentnahme geschlossen.

Die Hochdruckspeisepumpe 48 bringt das aus dem Speisewasserbehälter 46 abströmende Speisewasser S auf ein für eine dem Hochdruckteil 20a der Dampfturbine 20 zugeordnete Hochdruckstufe 50 im Wasser-Dampfkreislauf 24 geeignetes Druckniveau. Das unter hohem Druck stehende Speisewasser S ist der Hochdruckstufe 50 über einen Speisewasservorwärmer 52 zuführbar, der ausgangsseitig über einen mit einem Ventil 54 absperrbare Speisewasserleitung 56 an eine Hochdrucktrommel 58 angeschlossen ist. Die Hochdrucktrommel 58 ist mit einem im Abhitzedampferzeuger 30 angeordneten Hochdruckverdampfer 60 zur Bildung eines Wasser-Dampfumlaufs 62 verbunden. Zum Abführen von Frischdampf F ist die Hochdrucktrommel 58 an einen im Abhitzedampferzeuger 30 angeordneten Hochdrucküberhitzer 64 angeschlossen, der ausgangsseitig mit dem Dampfeinlass 66 des Hochdruckteils 20a der Dampfturbine 20 verbunden ist.

Der Dampfauslass 68 des Hochdruckteils 20a der Dampfturbine 20 ist über einen Zwischenüberhitzer 70 an den Dampfeinlass 72 des Mitteldruckteils 20b der Dampfturbine 20 angeschlossen. Dessen Dampfauslass 74 ist über eine Überströmleitung 76 mit dem Dampfeinlass 78 des Niederdruckteils 20c der Dampfturbine 20 verbunden. Der Dampfauslass 80 des Niederdruckteils 20c der Dampfturbine 20 ist über eine Dampfleitung 82 an den Kondensator 26 angeschlossen, so dass ein geschlossener Wasser-Dampf-Kreislauf 24 entsteht.

Von der Hochdruckspeisepumpe 48 zweigt zudem an einer Entnahmestelle, an der das Kondensat K einen mittleren Druck erreicht hat, eine Zweigleitung 84 ab. Diese ist über einen weiteren Speisewasservorwärmer 86 oder Mitteldruck-Economiser

mit einer dem Mitteldruckteil 20b der Dampfturbine 20 zugeordneten Mitteldruckstufe 90 des Wasser-Dampf-Kreislaufs verbunden. Der zweite Speisewasservorwärmer 86 ist dazu ausgangsseitig über eine mit einem Ventil 92 absperrbare Speisewasserleitung 94 an eine Mitteldrucktrommel 96 der Mitteldruckstufe 90 angeschlossen. Die Mitteldruck-Trommel 96 ist mit einer im Abhitzedampferzeuger 30 angeordneten, als Mitteldruckverdampfer ausgebildeten Heizfläche 98 zur Bildung eines Wasser-Dampf-Umlaufs 100 verbunden. Zum Abführen von Mitteldruck-Frischdampf F' ist die Mitteldrucktrommel 96 über eine Dampfleitung 102 an den Zwischenüberhitzer 70 und somit an den Dampfeinlass 72 des Mitteldruckteils 20b der Dampfturbine 20 angeschlossen.

Von der Leitung 47 zweigt eine weitere, mit einer Niederdruckspeisepumpe 107 versehene und mit einem Ventil 108 absperrbare Leitung 110 ab, die an einem dem Niederdruckteil 20c der Dampfturbine 20 zugeordnete Niederdruckstufe 120 des Wasser-Dampf-Kreislaufs 24 angeschlossen ist. Die Niederdruckstufe 120 umfasst eine Niederdrucktrommel 122, die mit einer im Abhitzedampferzeuger 30 angeordneten, als Niederdruckverdampfer ausgebildeten Heizfläche 124 zur Bildung eines Wasser-Dampf-Umlaufs 126 verbunden ist. Zum Abführen von Niederdruck-Frischdampf F'' ist die Niederdrucktrommel 122 über eine Dampfleitung 127, in die ein Niederdrucküberhitzer 128 geschaltet ist, an die Überströmleitung 76 angeschlossen. Der Wasser-Dampf-Kreislauf 24 der Gas- und Dampfturbinenanlage 1 umfasst im Ausführungsbeispiel somit drei Druckstufen 50, 90, 120. Alternativ können aber auch weniger, insbesondere zwei Druckstufen vorgesehen sein.

Die Gasturbinenanlage 1a ist für den Betrieb mit einem vergasten Rohgas oder Synthesegas SG, das durch die Vergasung eines fossilen Brennstoffs B erzeugt wird, ausgelegt. Als Synthesegas SG kann beispielsweise vergaste Kohle oder vergastetes Öl vorgesehen sein. Hierzu umfasst die Gasturbinenanlage 1a ein Brennstoffsystem 129, über das dem Brenner 7 in

- der der Gasturbine 2 zugeordneten Brennkammer 6 Synthesegas SG zuführbar ist. Das Brennstoffsystem 129 umfasst eine Gasleitung 130, die eine Vergasungseinrichtung 132 mit der Brennkammer 6 der Gasturbine verbindet. Der Vergasungseinrichtung 132 ist über ein Eintragsystem 134 Kohle, Erdgas oder Öl als fossiler Brennstoff B zuführbar. Weiterhin umfasst das Vergasungssystem 129 Komponenten, die zwischen der Vergasungseinrichtung 132 und der Brennkammer 6 der Gasturbine 2 in die Gasleitung 130 geschaltet sind.
- 10 Stromauf der Brennkammer 6 zweigt von der Gasleitung 130 eine weitere Gasleitung 131 ab, wobei die Gasleitung 130 und die weitere Gasleitung 131 separat an den Brenner 7 der Brennkammer 6 angeschlossen sind. Über die Gasleitung 130 und die
- 15 weitere Gasleitung 131 ist das Synthesegas SG in einen ersten Teilstrom SG1 und einen zweiten Teilstrom SG2 aufteilbar. Die Teilströme SG1, SG2 von Synthesegas SG können dem Brenner 7 zur Verbrennung dabei separat zugeführt werden. Ein erster Teilstrom SG1 ist dabei über die Gasleitung 130 zuführbar und
- 20 ein zweiter Teilstrom SG2 über die weitere Gasleitung 131. Die weitere Gasleitung 131 zweigt hierbei von der Gasleitung 130 in einem Bereich 236 ab, der in der FIG 2 näher beschrieben ist. Stromab des Bereichs 236 ist die Gasleitung 130 und die weitere Gasleitung 131 im Wesentlichen strömungstechnisch
- 25 parallel geschaltet und an verschiedenen Anschlussstellen an den Brenner 7 angeschlossen, so dass die Teilströme SG1, SG2 strömungstechnisch getrennt und unabhängig voneinander dem Brenner 7 zuführbar sind.
- 30 Zur Bereitstellung des für die Vergasung des fossilen Brennstoffs B benötigten Sauerstoffs O_2 ist der Vergasungseinrichtung 132 über eine Sauerstoffleitung 136 eine dem Brennstoffsystem 129 zugehörige Luftzerlegungsanlage 138 vorgeschaltet. Die Luftzerlegungsanlage 138 ist eingangsseitig mit einem
- 35 Luftstrom L beaufschlagbar, der sich aus einem ersten Teilluftstrom L1 und einem zweiten Teilluftstrom L2 zusammensetzt. Der erste Teilluftstrom L1 ist der im Luftverdichter 4

verdichteten Luft entnehmbar. Dazu ist die Luftzerlegungsanlage 138 eingangsseitig an eine Entnahmeluftleitung 140 angeschlossen, die an einer Zweigstelle 142 von der Druckluftleitung 8 abzweigt. In die Entnahmeluftleitung 140 mündet zudem
5 eine weitere Luftleitung 143, in die ein zusätzlicher Luftverdichter 144 geschaltet ist und über die der zweite Teilluftstrom L2 der Luftzerlegungsanlage 138 zuführbar ist. Im Ausführungsbeispiel setzt sich somit der der Luftzerlegungsanlage 138 zuströmende gesamte Luftstrom L zusammen aus dem
10 von der Druckluftleitung A abgezweigten Teilluftstrom L2 und aus dem vom zusätzlichen Luftverdichter 144 geförderten Teilluftstrom L2. Ein derartiges Schaltungskonzept wird auch als teilintegriertes Anlagenkonzept bezeichnet. In einer hierzu alternativen Ausgestaltung, dem sogenannten vollintegrierten
15 Anlagenkonzept, kann die weitere Luftleitung 143 mit samt dem zusätzlichen Luftverdichter 144 entfallen, so dass die Bepfeuerung der Luftzerlegungsanlage 138 mit Luft vollständig über den der Druckluftleitung 8 entnommenen Teilluftstrom L1 erfolgt.

20 Der in der Luftzerlegungsanlage 138 bei der Zerlegung des Luftstroms L zusätzlich zum Sauerstoff O_2 gewonnene Stickstoff N_2 wird über eine an die Luftzerlegungsanlage 138 angeschlossene Stickstoff-Zufuhrleitung 230 einer Mischvorrichtung 146 zugeführt und dort dem Synthesegas SG zugemischt.

25 Die Mischvorrichtung 146 ist dabei für eine besonders gleichförmige und strähnenfreie Vermischung des Stickstoffs N_2 mit dem Synthesegas ausgebildet. Die Mischvorrichtung 146 ist optional und kann bei anderen Anlagenkonzepten mit geringeren Sauerstoffgehalten im Stickstoff, ggf. auch entfallen.

30 Das von der Vergasungseinrichtung 132 abströmende Synthesegas SG gelangt über die Gasleitung 130 zunächst in einen Synthesegas-Abhitzedampferzeuger 147, in dem durch Wärmetausch mit einem Strömungsmedium eine Abkühlung des Synthesegases SG erfolgt. Bei diesem Wärmetausch erzeugter Hochdruckdampf wird
35 in nicht näher dargestellter Weise der Hochdruckstufe 50 des Wasser-Dampf-Kreislaufs 24 zugeführt.

In Strömungsrichtung des Synthesegases SG gesehen hinter dem Synthesegas-Abhitzedampferzeuger 147 und vor einer Mischvorrichtung 146 sind die Gasleitung 130 eine Entstaubungseinrichtung 148 für das Synthesegas SG sowie eine Entschwefungsanlage 149 geschaltet. In alternativer Ausgestaltung kann anstelle der Entstaubungseinrichtung 148, insbesondere bei Vergasung von Öl als Brennstoff, auch eine Rußwäschevorrichtung vorgesehen sein.

10

Für einen besonders geringen Schadstoffausstoß bei der Verbrennung des vergasten Brennstoffs B in dem in der Brennkammer 6 angeordneten Brenner 7 ist eine Beladung des vergasten Brennstoffs B mit Wasserdampf vor Eintritt in die Brennkammer 6 vorgesehen. Diese kann in wärmetechnisch besonders vorteilhafter Weise in einem Sättigersystem erfolgen. Dazu ist in die Gasleitung 130 ein Sättiger 150 geschaltet, in dem der zu dem Synthesegas SG vergaste Brennstoff B im Gegenstrom zu aufgeheiztem Sättigerwasser W geführt ist. Das Sättigerwasser W zirkuliert dabei in einem an den Sättiger 150 angeschlossenen Sättigerkreislauf 152, in den eine Umwälzpumpe 154 sowie zur Vorheizung des Sättigerwassers W ein Wärmetauscher 156 geschaltet sind. Der Wärmetauscher 156 ist dabei primärseitig mit vorgewärmten Speisewasser auf der Mittel-

15
20
25

druckstufe 90 des Wasser-Dampfkreislauf 24 beaufschlagt. Zum Ausgleich der bei der Sättigung des vergasten Brennstoffs auftretenden Verluste an Sättigerwasser W ist an den Sättigerkreislauf 152 eine Einspeiseleitung 158 angeschlossen.

30 In Strömungsrichtung des Synthesegases SG gesehen hinter dem Sättiger 150 ist in die Gasleitung 130 sekundärseitig ein als Synthesegas-Mischgas-Wärmetauscher wirkender Wärmetauscher 159 geschaltet. Der Wärmetauscher 159 ist dabei primärseitig an einer Stelle vor der Entstaubungsanlage 148 ebenfalls in

35

die Gasleitung 130 geschaltet, so dass das der Entstaubungsanlage 148 zuströmende Synthesegas SG einen Teil seiner Wärme auf das aus dem Sättiger 150 abströmende Synthesegas SG über-

trägt. Die Führung des Synthesegases SG über den Wärmetauscher 159 vor Eintritt in die Entschwefelungsanlage 149 kann dabei auch bei einem hinsichtlich der anderen Komponenten abgeänderten Schaltungskonzept vorgesehen sein. Insbesondere
5 bei Einschaltung einer Rußwäscheeinrichtung kann der Wärmetauscher 159 bevorzugt synthesesegasseitig stromab der Rußwäscheeinrichtung eingeordnet sein.

Zwischen den Sättiger 150 und den Wärmetauscher 159 ist in
10 die Gasleitung 130 sekundärseitig ein weiterer Wärmetauscher 160 geschaltet, der primärseitig speisewasserbeheizt oder auch dampfbeheizt sein kann. Durch den als Synthesegas-Reingas-Wärmetauscher gebildeten Wärmetauscher 159 und den Wärmetauscher 160 ist eine besonders zuverlässige Vorwärmung
15 des dem Brenner 7 der Brennkammer 6 der Gasturbine 2 zuströmenden Synthesegas SG auch bei verschiedenen Betriebszuständen der Gas- und Dampfturbinenanlage 1 gewährleistet. Zur Kühlung des der Luftzerlegungsanlage 138 zuzuführenden, auch als Entnahmeluft bezeichneten Teilstroms L1 verdichteter Luft
20 ist in die Entnahmeluftleitung 140 primärseitig ein Wärmetauscher 162 geschaltet, der sekundärseitig als Mitteldruckverdampfer für ein Strömungsmedium S' ausgebildet ist. Der Wärmetauscher 162 ist zur Bildung eines Verdampferumlaufs 163 mit einer als Mitteldrucktrommel ausgebildeten Wasser-Dampf-
25 Trommel 146 verbunden. Die Wasser-Dampf-Trommel 164 ist über Leitungen 166, 168 mit der dem Wasser-Dampf-Umlauf 100 zugeordneten Mitteldrucktrommel 96 verbunden. Alternativ kann der Wärmetauscher 162 sekundärseitig aber auch direkt an die Mitteldrucktrommel 96 angeschlossen sein. Im Ausführungsbeispiel
30 ist die Wasser-Dampf-Trommel 164 also mittelbar an die als Mitteldruckverdampfer ausgebildete Heizfläche 98 angeschlossen. Zur Nachspeisung von verdampftem Strömungsmedium S' ist an die Wasser-Dampf-Trommel 164 zudem eine Speisewasserleitung 170 angeschlossen.

35

In Strömungsrichtung des Teilstroms L1 verdichteter Luft gesehen nach dem Wärmetauscher 162 ist in die Entnahmeluftlei-

tung 140 ein weiterer Wärmetauscher 172 geschaltet, der sekundärseitig als Niederdruckverdampfer für ein Strömungsmedium S'' ausgebildet ist. Der Wärmetauscher 172 ist dabei zur Bildung eines Verdampferumlaufs 174 an eine als Niederdrucktrommel ausgebildete Wasser-Dampf-Trommel 176 angeschlossen. Im Ausführungsbeispiel ist die Wasser-Dampf-Trommel 176 über Leitungen 178, 180 an die dem Wasser-Dampf-Umlauf 126 zugeordnete Niederdrucktrommel 122 angeschlossen und somit mittelbar mit der Niederdruckverdampfer ausgebildeten Heizfläche 124 verbunden. Alternativ kann die Wasser-Dampf-Trommel 176 aber auch in anderer geeigneter Weise geschaltet sein, wobei der Wasser-Dampf-Trommel 176 entnommener Dampf einem Nebenverbraucher als Prozessdampf und/oder als Heizdampf zuführbar ist. In weiterer alternativer Ausgestaltung kann der Wärmetauscher 172 sekundärseitig auch direkt an die Niederdrucktrommel 122 angeschlossen sein. Die Wasser-Dampf-Trommel 176 ist zudem an eine Speisewasserleitung 182 angeschlossen.

Die Verdampferumläufe 163, 174 können jeweils als Zwangsumlauf ausgebildet sein, wobei der Umlauf des Strömungsmediums S' bzw. S'' durch eine Umwälzpumpe gewährleistet ist und wobei das Strömungsmedium S' , S'' im als Verdampfer ausgebildeten Wärmetauscher 162 bzw. 172 mindestens teilweise verdampft. Im Ausführungsbeispiel sind jedoch sowohl der Verdampferumlauf 163 als auch der Verdampferumlauf 174 jeweils als Naturumlauf ausgebildet, wobei der Umlauf des Strömungsmediums S' bzw. S'' durch die sich beim Verdampfungsprozess einstellenden Druckdifferenzen und/oder durch die geodäthische Anordnung des jeweiligen Wärmetauschers 162 bzw. 172 und der jeweiligen Wasser-Dampf-Trommel 164 bzw. 176 gewährleistet ist. Bei dieser Ausgestaltung ist in den Verdampferumlauf 163 bzw. in den Verdampferumlauf 174 jeweils lediglich eine nicht näher dargestellte vergleichsweise gering dimensionierte Umwälzpumpe zum Anfahren des Systems geschaltet.

35

Zur Wärmeeinkopplung in den Sättigerkreislauf 152 ist zusätzlich zum Wärmetauscher 156, der mit aufgeheiztem, nach dem

Speisewasservorwärmer 86 abgezweigtem Speisewasser S beaufschlagbar ist, ein Sättigerwasser-Wärmetauscher 184 vorgesehen, der primärseitig mit Speisewasser S aus dem Speisewasserbehälter 46 beaufschlagbar ist. Dazu ist der Sättigerwasser-Wärmetauscher 184 primärseitig eingangsseitig über eine Leitung 186 an die Zweigleitung 84 und ausgangsseitig über eine Leitung 88 an den Speisewasserbehälter 46 angeschlossen. Zur Wiederaufheizung des aus dem Speisewasser-Wärmetauscher 184 abströmenden gekühlten Speisewasser S ist in die Leitung 188 ein zusätzlicher Wärmetauscher 190 geschaltet, welcher primärseitig dem Wärmetauscher 172 in der Entnahmeluftleitung 140 nachgeschaltet ist. Durch eine derartige Anordnung ist eine besonders hohe Wärmerückgewinnung aus der Entnahmeluft und somit ein besonders hoher Wirkungsgrad der Gas- und Dampfturbinenanlage 1 erreichbar. In Strömungsrichtung des Teilluftstroms L1 gesehen zwischen dem Wärmetauscher 172 und dem Wärmetauscher 190 zweigt von der Entnahmeluftleitung 140 eine Kühlluftleitung 192 ab, über die der Gasturbine 2 eine Teilmenge L' des gekühlten Teilstrom L als Kühlluft zur Schaufelkühlung zuführbar ist. Diese Ausführungsform findet gelegentlich Anwendung.

Beim Betrieb der Gas- und Dampfturbinenanlage 1 wird dem Brenner 7 der Gasturbine 2 Synthesegas SG zugeführt, welches durch Vergasung des fossilen Brennstoffs B in der Vergasungseinrichtung 132 gewonnen wurde. Das Synthesegas SG wird hierbei im Bereich 236 in einen ersten Teilstrom SG1 und einen zweiten Teilstrom SG2 aufgeteilt und die Teilströme SG1, SG2 dem Brenner 7 zur Verbrennung separat zugeführt. Der erste Teilstrom SG und der zweite Teilstrom SG2 können dabei jeweils geregelt dem Brenner 7 zugeführt werden.

Das Schaltungskonzept, welches dem Synthesegasbetrieb des Brenners 7 der Gasturbine 2 zugrunde liegt, ist im Detail in FIG 2 dargestellt. FIG 2 zeigt dabei im Wesentlichen eine vergrößerte Abbildung des Bereichs 236 gemäß FIG 1 und den entsprechenden Anschluss an den vergrößert dargestellten

Brenner 7. Der Brenner 7 ist in einer Brennkammer 6 angeordnet, wobei die Brennkammer 6 der Gasturbine 2 zugeordnet ist (vgl. FIG 1). Im Bereich 236 zweigt an einer Abzweigstelle 242 die weitere Gasleitung 131 von der Gasleitung 130 ab. Der Brenner 7 weist eine Brennerachse 252 auf, entlang derer sich eine erste Brennstoffpassage 238 und eine von der ersten Brennstoffpassage 238 strömungstechnisch getrennte zweite Brennstoffpassage 240 erstreckt. Weiterhin weist der Brenner einen Verbrennungsraum 246 auf, in dem eine erste Verbrennungszone 248a sowie eine zweite Verbrennungszone 248b gebildet ist. Die erste Verbrennungszone 248a ist der ersten Brennstoffpassage 238 zugeordnet und die zweite Verbrennungszone 248b der zweiten Brennstoffpassage 240. Die Verbrennungszonen 248a, 248b können sich hierbei zumindest teilweise räumlich überlappen. Die Brennstoffpassagen 238, 240 sind radial voneinander beabstandet um die Brennerachse 252 des Brenners 7 angeordnet, wobei die Brennstoffpassagen 238, 240 jeweils einen zylinderförmigen Ringraum bilden. Im Betrieb des Brenners 7 ist dieser mit Verbrennungsluft L_v beaufschlagt, welche über die Druckluftleitung 8 dem Verdichter 4 entnommen ist (siehe FIG 1). Weiterhin ist die Gasleitung 130 an die erste Brennstoffpassage 238 und die weitere Gasleitung 131 an die zweite Brennstoffpassage 240 angeschlossen, so dass ein erster Teilstrom SG1 von Synthesegas SG der ersten Brennstoffpassage 238 und ein zweiter Teilstrom SG2 von Synthesegas SG der zweiten Brennstoffpassage 240 zur Verbrennung zugeführt wird. Dabei wird der erste Teilstrom SG1 in der ersten Verbrennungszone 248a und der zweite Teilstrom SG2 in der zweiten Verbrennungszone 248b mit Verbrennungsluft L be-
laden und verbrannt, wobei heiße Verbrennungsgase gebildet werden, mit denen die Gasturbine 2 beaufschlagt wird.

Beim Abfahren des Brennstoffsystems 129 gemäß FIG 1A ist eine Spülung erforderlich. Dies erfolgt in der Weise, dass in einem oder mehreren Schritten ein erster und ein zweiter Bereich des Brennstoff-Vergasungssystems 129 separat mit Stickstoff N_2 gespült werden. Das Vergasungssystem oder der erste

Bereich und das Gasturbinen-Brennstoffsystem - oder der zweite Bereich sind dabei durch ein in FIG 2 gezeigte Gasschloss 200 im Bereich 236 voneinander getrennt. Das Gasschloss 200 ist hierbei in die Gasleitung 130 geschaltet, wobei das Gasschloss 200 stromauf der Abzweigstelle 242 der weiteren Gasleitung 131 von der Gasleitung 130 angeordnet ist. Das Vergasungssystem selbst umfasst dabei die Vergasungseinrichtung 132 bis zum Gasschloss 200 und das Gasturbinen-Brennstoffsystem umfasst das Gasschloss 200 und die nachgeschalteten Komponenten bis zu der den Brenner 7 aufweisenden Brennkammer 6 der Gasturbine 2.

Das Gasschloss 200 umfasst eine in die Gasleitung 130 angeordnete Schnellschlussarmatur 202, der unmittelbar eine als Kugelhahn ausgeführte Gasschlossarmatur 204 nachgeschaltet ist. Über die Abgasleitung 207 wird Restgas beim Spülen nach Abschaltung der Vergasungseinrichtung 132 oder beim Spülen des Sättigers 150 und nachgeschalteten Wärmetauschers zu einer Fackel abgeführt. Die Abgasleitung 207 mit zugehöriger Armatur dient als Druckentlastungssystem 206 des Gasschlusses 200. Über das Gasschloss 200 ist die Gasleitung 130 gasdicht absperrrbar und bei Bedarf über die Schnellschlussarmatur 202 in besonders kurzer Zeit verschließbar.

Dem Gasschloss 200 ist unmittelbar eine in die Gasleitung 130 geschaltete Regelarmatur 208a nachgeschaltet, über die der erste Teilstrom SG1 von Synthesegas SG zum Brenner 7 geregelt wird. Eine weitere Regelarmatur 208b ist in die von der Gasleitung 130 abzweigende weitere Gasleitung 131 geschaltet. Über die Regelarmatur 208b ist der zweite Teilstrom SG2 von Synthesegas SG zum Brenner 7 regelbar.

Zur Spülung des Vergasungssystems oder des ersten Bereichs des Brennstoffsystems mit Stickstoff N_2 , also von der Vergasungseinrichtung 132 bis zum Gasschloss 200 ist Rein-Stickstoff $R-N_2$ aus der Luftzerlegungsanlage 138 vorgesehen. Hierzu wird der in der Luftzerlegungsanlage 138 bei der Zer-

legung des Luftstroms L zusätzlich zum Sauerstoff O_2 erzeugte Stickstoff N_2 als Rein-Stickstoff $R-N_2$ über eine Zufuhrleitung 210 aus der Luftzerlegungsanlage 138 abgeführt. Von der ersten Zufuhrleitung 210 zweigt eine mit einem Ventil 212
5 absperrbare Zweigleitung 214 ab, die zum Spülen des ersten Bereichs des Brennstoffsystems 129 und die Vergasungseinrichtung 132 für fossilen Brennstoff mündet.

Zur Spülung des zweiten Bereichs oder des Gasturbinen-
10 Brennstoffsystems mit Stickstoff N_2 als Spülmedium ist ebenfalls Rein-Stickstoff $R-N_2$ vorgesehen. Hierzu mündet die Zufuhrleitung 210 in einen Stickstoffspeicher 220. In die Zufuhrleitung 210 mündet zusätzlich eine mit dem Ventil 222 absperrbare Reserveleitung 224, die eingangsseitig an ein
15 Notbefüllsystem 226 für Rein-Stickstoff $R-N_2$ angeschlossen ist. Dadurch, dass der Stickstoffspeicher 220 sowohl an die Luftzerlegungsanlage 138 als auch an das Notbefüllsystem 226 angeschlossen ist, kann er sowohl mit Rein-Stickstoff $R-N_2$ aus der Luftzerlegungsanlage als auch mit Rein-Stickstoff
20 $R-N_2$ aus dem Notbefüllsystem 226 beschickt werden. Dadurch ist auch bei einem Ausfall der Luftzerlegungsanlage 138 eine Spülung des Vergasungssystems 129 besonders zuverlässig gewährleistet. Der Stickstoffspeicher 226 ist dabei so dimensioniert, dass er den Bedarf an Rein-Stickstoff $R-N_2$ für den
25 Spülvorgang einschließlich ausreichend hoher Reservekapazität abdeckt. Der Stickstoffspeicher 226 ist ausgangseitig über eine Spülleitung 228 an die Gasleitung 130 angeschlossen. Die Einmündung der Spülleitung 228 in die Gasleitung 130 erfolgt stromab des Synthesegases SG im Bereich unmittelbar nach dem
30 Gasschloss 200, also nach der Gasschlossarmatur 204.

Von der Luftzerlegungsanlage 138 (FIG 1) zweigt zum Zuführen von in der Luftzerlegungsanlage 138 erzeugtem unreinen Stickstoff $U-N_2$ eine zweite Zufuhrleitung 230 ab, die in die
35 Mischvorrichtung 146 mündet. In der Mischvorrichtung 146 wird der Unrein-Stickstoff $U-N_2$ dem Synthesegas SG zur Verringerung der NO_x -Emissionen der Gasturbine zugemischt. Die Misch-

vorrichtung 146 ist dabei für eine besonders gleichförmige und strähnenfreie Vermischung des Stickstoffs N_2 mit dem Synthesegas SG ausgebildet.

- 5 Bei jedem Umlasten der Gasturbine 2 von Synthesegas SG auf einen Zweitbrennstoff, was einem Wechsel des dem Brenner 7 der Brennkammer 6 zugeführten Brenngases entspricht, ist eine Spülung des Gasturbinen-Brennstoffsystems 129 mit Stickstoff vorgesehen. Durch den Spülvorgang muss das sich im Gasturbi-
10 nen-Brennstoffsystem 129 befindliche Synthesegas SG aus sicherheitstechnischen Gründen annähernd vollständig verdrängt werden.

- Im Synthesegasbetrieb, d.h. bei Verbrennung von Synthesegas
15 SG, welches in Teilströmen SG1 und SG2 den in FIG 2 gezeigten zugeordneten Brennstoffpassagen 240, 238 zur Verbrennung zugeführt wird, kann dem zweiten Teilstrom SG2 Erdgas EG oder Dampf D zugemischt werden. Dadurch kann der Heizwert des für den Betrieb der zweiten Brennstoffpassage 240 verwendeten
20 ersten Teilstroms SG1 je nach Anforderung erhöht bzw. verringert werden. Dazu ist eine Zufuhreinrichtung 244 vorgesehen, welche ein Erdgas-Zufuhrsystem 244a sowie ein weiteres Zufuhrsystem 244b für Dampf D oder Rein-Stickstoff $R-N_2$ umfasst. Die Zufuhreinrichtung 244 ist an einer Anschlussstelle
25 250 im Bereich 236 an die weitere Gasleitung 131 angeschlossen, so dass bedarfsweise die Einspeisung eines entsprechenden Fluids, in die weitere Gasleitung 131 und zu der zweiten Brennstoffpassage 240 über die Zufuhreinrichtung 244 möglich ist. Dabei ist vorteilhafterweise die zweite Brennstoffpassa-
30 ge 240 unabhängig von der ersten Brennstoffpassage 238 mit Synthesegas SG versorgt. Weiterhin sind die Teilströme SG1, SG2 unabhängig voneinander mit Rein-Stickstoff $R-N_2$ oder Dampf D über die Spülleitung 228 bzw. das weitere Zufuhrsystem 244b der Zufuhreinrichtung 244 beaufschlagbar und damit
35 spülbar. Beide Synthesegas-Teilströme SG1, SG2 können somit mit unterschiedlichem regelbarem Heizwert betrieben werden. Das Zufuhrsystem 244, welches der zweiten Brennstoffpassage

240 zugeordnet ist, erfüllt hierbei zwei Aufgaben, nämlich die NO_x-Reduzierung in einem Erdgasbetrieb sowie die gezielte Heizwerteinstellung und betriebliche Steuerung der Verbrennung im Synthesegasbetrieb.

5

Durch dieses neue Verfahren zum Betrieb eines Brenners 7 und mit dem beschriebenen Anlagenkonzept ist ein gestufter Betrieb einer Kraftwerksanlage 3 mit Synthesegas SG möglich. Dieser Synthese-Betrieb zeichnet sich zum einen durch einen hinreichend niedrigen Druckverlust im Volllastfall bei Durchströmen beider Brennstoffpassagen 238, 240 mit jeweiligen Teilströmen SG1, SG2 aus. Zum anderen ist aber auch bei einem Minimallast- bzw. Leerlaufbetrieb der Gasturbine 2 mit Synthesegas SG der erforderliche Mindestdruckverlust durch eine bedarfsweise alleinige Nutzung beispielsweise der zweiten Brennstoffpassage 240 gewährleistet. Hierzu kann die zweite Brennstoffpassage 240 einen größeren Strömungswiderstand als die erste Brennstoffpassage 238 durch entsprechende konstruktive Ausgestaltung und Dimensionierung der zweiten Brennstoffpassage 240 aufweisen. Die simultane Nutzung beider Brennstoffpassagen 238, 240, die unterschiedliche Strömungswiderstände aufweisen können, ermöglicht bei vorgegebenen Variationsbereich des dem Brenner 7 zugeführten gesamten Brennstoffmassenstromes einen im Verhältnis zu den bisher bekannten Systemen wesentlich kleinere Variationsbreite des Druckverlustes. Infolgedessen ist der Druckverlust bei Grundlast im Vergleich zu dem Druckverlust bei einer Minimallast, z.B. bei Leerlauf der Gasturbine 2, kleiner als bei einem Einpassagenkonzept sein, bei dem nur ein Synthesegasstrom einem Brenner 7 zur Verbrennung zugeführt wird.

30

Durch die Anpassung des Verdünnungsverhältnisses des Synthesegases SG über die Zufuhreinrichtung 244, welches der zweiten Brennstoffpassage 240 zugestellt wird, kann die erste Brennstoffpassage 238, die als Hauptpassage für das Synthesegas SG dienen kann, stabilisiert werden. Bei geringer Verdünnung des zweiten Teilstroms SG2 von Synthesegas SG durch die

35

zweite Brennstoffpassage 240 kann die zweite Brennstoffpassage 240 als Pilotflamme für die ggf. stärker verdünnte erste Brennstoffpassage 238 dienen. Darüber hinaus besteht durch gezielte Einflussnahme auf das Verdünnungsverhältnis die Möglichkeit sehr effizient Flammenschwingungen ohne aufwendige Änderungen der Geometrie des Brenners 7 allein durch Vertrimmen der Teilströme SG1, SG2 zu beeinflussen. Durch das Zweistromkonzept des mit dem Verfahren gemäß der Erfindung betriebenen Brenners 7 ist in besonders vorteilhafter Weise eine Anpassung des Verbrennungsverhaltens möglich. Hierdurch wird die Möglichkeit zur Optimierung des Verbrennungsverhaltens hinsichtlich Verbrennungsschwingungen und Brennertemperaturen durch Anpassung der jeweiligen Betriebseinstellung deutlich verbessert. Die Erfindung zeichnet sich dabei insbesondere dadurch aus, dass mindestens eine Brennstoffpassage des Brenners 7, z.B. die zweite Brennstoffpassage 240, in doppelter Funktion nutzbar ist, nämlich als Synthesepassage im Synthesegasbetrieb oder als Brennstoffpassage für einen weiteren gasförmigen Brennstoff (B), z.B. Erdgas (EG) im Erdgasbetrieb. Dabei ist es auch möglich ein Gemisch aus Synthesegas und Erdgas erforderlichenfalls mit Dampfzuschlag einer Brennstoffpassage zuzuführen und einen neuartigen Mischbetrieb zu realisieren.

Patentansprüche

1. Verfahren zum Betrieb eines Brenners (7) einer Gasturbine (2), bei dem ein fossiler Brennstoff (B) vergast und vergas-
5 ter fossiler Brennstoff (B) als Synthesegas (SG) dem der Gasturbine (2) zugeordneten Brenner (7) zur Verbrennung zugeführt wird,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass das Synthesegas (SG) in einen ersten Teilstrom (SG1) und einen zwei-
10 ten Teilstrom (SG2) aufgeteilt und die Teilströme (SG1,SG2) dem Brenner (7) zur Verbrennung separat zugeführt werden.
2. Verfahren nach Anspruch 1,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass der erste
15 Teilstrom (SG1) und der zweite Teilstrom (SG2) jeweils geregelt dem Brenner (7) zugeführt werden.
3. Verfahren nach Anspruch 1 oder 2,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass zumindest
20 einem der Teilströme (SG1,SG2) Erdgas (EG) oder Dampf (D) zur Veränderung des Heizwerts zugemischt wird.
4. Verfahren nach Anspruch 1, 2 oder 3
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass die Teil-
25 ströme (SG1,SG2) in Abhängigkeit von der zu erbringenden Leistung der Gasturbine (2) eingestellt werden.
5. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass bei einem
30 Minimallast- oder Leerlaufbetrieb der Gasturbine (2) einer der Teilströme (SG1,SG2) Null ist.
6. Kraftwerksanlage (3), insbesondere zur Durchführung des Verfahrens nach einem der vorhergehenden Ansprüche, mit einer
35 Gasturbine (2), der eine Brennkammer (6) mit mindestens einem Brenner (7) zugeordnet ist, und mit einem der Brennkammer (6) vorgeschalteten Brennstoffsystem (129), das eine Vergasungs-

einrichtung (32) für fossilen Brennstoff (B) und eine von der Vergasungseinrichtung (132) abzweigende und in die Brennkammer (6) mündende Gasleitung (130) umfasst,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass stromauf
5 der Brennkammer (6) von der Gasleitung (130) eine weitere Gasleitung (131) abzweigt, wobei die Gasleitung (130) an eine erste Brennstoffpassage (238) des Brenners (7) und die weitere Gasleitung (131) an eine von der ersten Brennstoffpassage (238) strömungstechnisch getrennte zweite Brennstoffpassage
10 (240) des Brenners (7) angeschlossen ist.

7. Kraftwerksanlage (3) nach Anspruch 6,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass in der Gasleitung (130) und der weiteren Gasleitung (131) jeweils
15 eine Regelarmatur (208a, 208b) vorgesehen ist, über die der Brennstoffstrom in den zugeordneten Brennstoffpassagen (238, 240) jeweils regelbar ist.

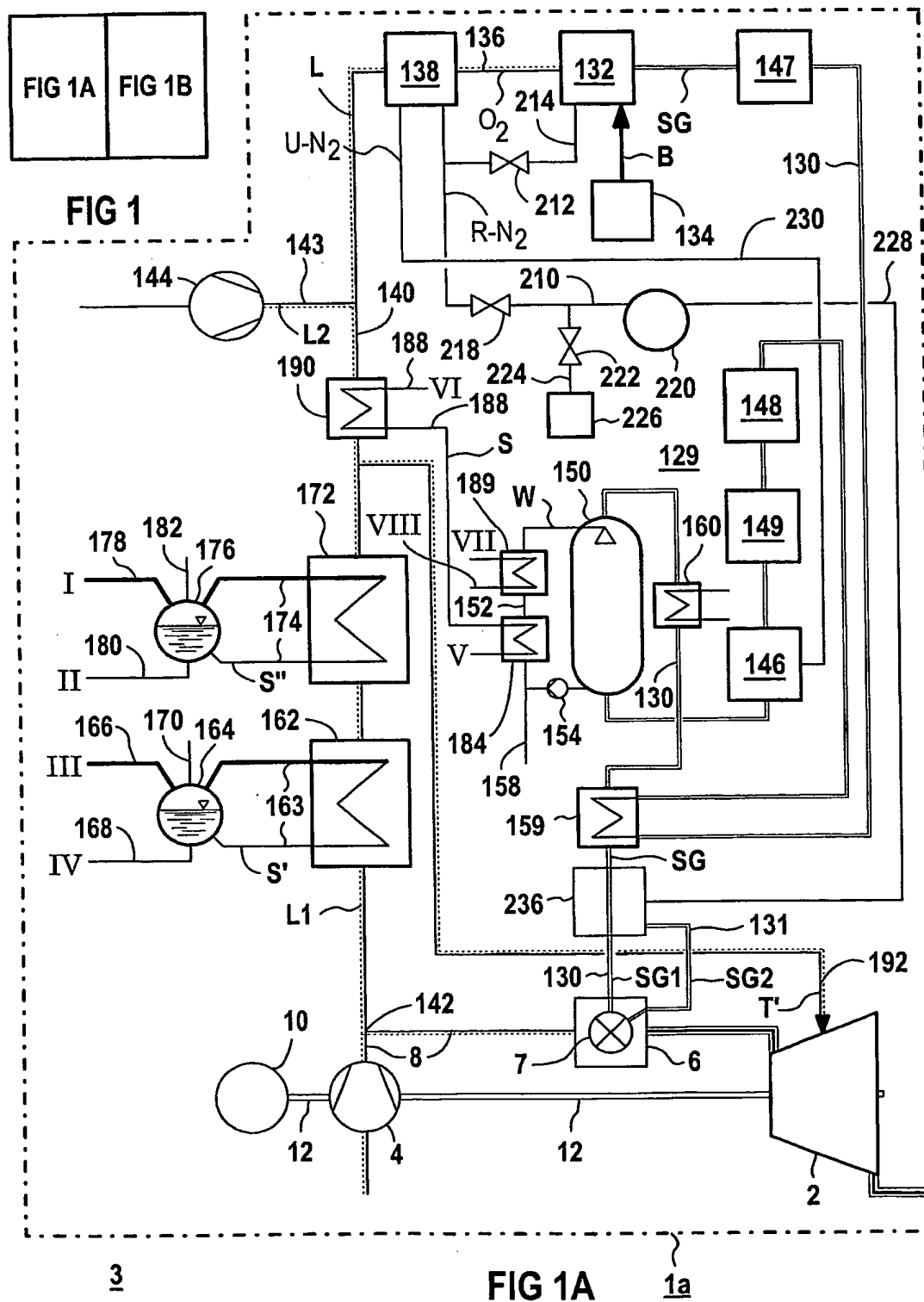
8. Kraftwerksanlage (3) nach Anspruch 6 oder 7,
20 d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass in die Gasleitung (130) ein Gasschloss (200) geschaltet ist, welches stromauf der Abzweigstelle (242) der weiteren Gasleitung (131) von der Gasleitung (130) angeordnet ist.

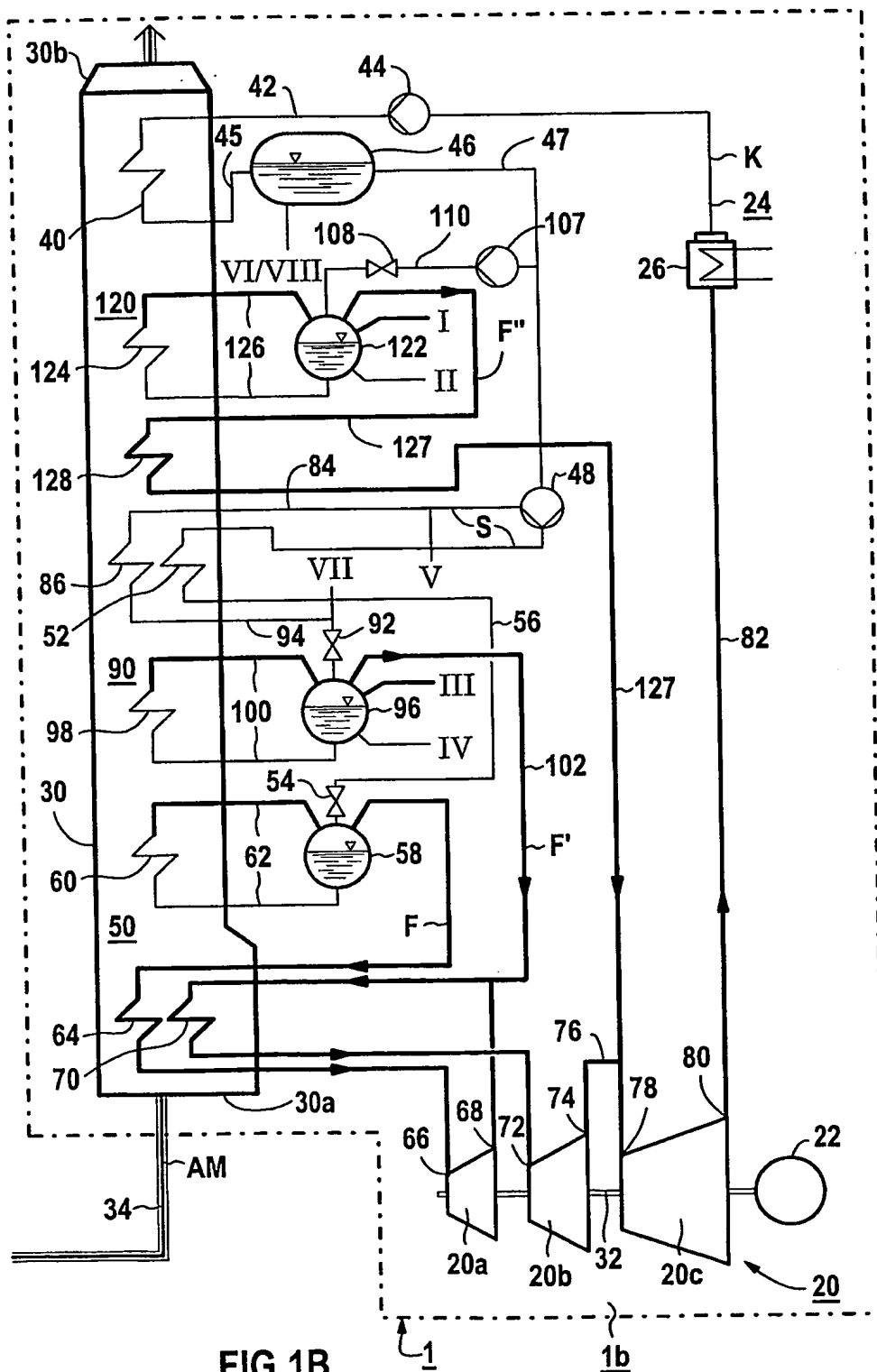
25 9. Kraftwerksanlage (3) nach Anspruch 6, 7 oder 8.
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass der weiteren Gasleitung (131) Erdgas (EG) oder Dampf (D) über eine Zufuhreinrichtung (244) zustellbar ist.

30 10. Kraftwerksanlage (3) nach einem der Ansprüche 6 bis 9,
d a d u r c h g e k e n n z e i c h n e t , dass der weiteren Gasleitung (131) in der Vergasungseinrichtung (32) erzeugtes Synthesegas (SG) zuführbar ist.

11. Kraftwerksanlage (3) nach einem der Ansprüche 6 bis 10,
g e k e n n z e i c h n e t d u r c h eine Ausgestaltung
als Gas- und Dampfturbinenanlage (1) mit einem der Gasturbine
(2) rauchgasseitig nachgeschalteten Abhitzedampferzeuger
5 (30), dessen Heizflächen in den Wasser-Dampf-Kreislauf (24)
einer Dampfturbine (20) geschaltet sind.

1/3





3/3

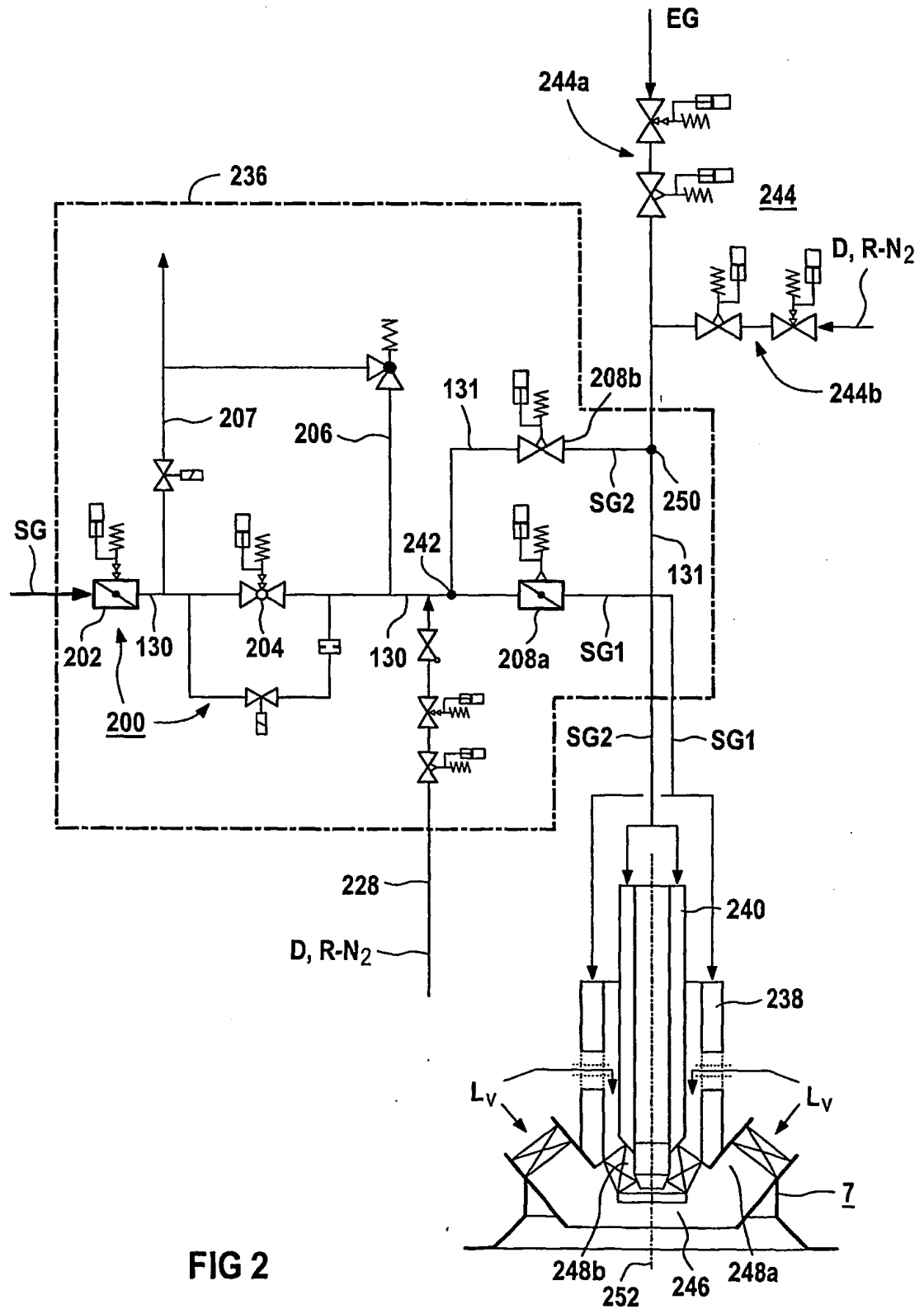


FIG 2

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No.

PCT/EP 02/07589

A. CLASSIFICATION OF SUBJECT MATTER

IPC 7 F01K23/06 F02C3/28

According to International Patent Classification (IPC) or to both national classification and IPC

B. FIELDS SEARCHED

Minimum documentation searched (classification system followed by classification symbols)

IPC 7 F01K F02C

Documentation searched other than minimum documentation to the extent that such documents are included in the fields searched

Electronic data base consulted during the international search (name of data base and, where practical, search terms used)

EPO-Internal, WPI Data

C. DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 4 697 415 A (SCHIFFERS ULRICH) 6 October 1987 (1987-10-06) cited in the application abstract; figure 1	1-11
A	HAUPT G: "EFFIZIENTE UND UMWELTFREUNDLICHE STROMERZEUGUNG IM GUD-KRAFTWERK MIT INTEGRIERTER VERGASUNG" ELEKTROTECHNIK UND INFORMATIONSTECHNIK, SPRINGER VERLAG, WIEN, AT, vol. 113, no. 2, 1 February 1996 (1996-02-01), pages 102-108, XP000555695 ISSN: 0932-383X the whole document	11

☒ Further documents are listed in the continuation of box C.☒ Patent family members are listed in annex.

* Special categories of cited documents:

- *A* document defining the general state of the art which is not considered to be of particular relevance
- *E* earlier document but published on or after the international filing date
- *L* document which may throw doubts on priority claim(s) or which is cited to establish the publication date of another citation or other special reason (as specified)
- *O* document referring to an oral disclosure, use, exhibition or other means
- *P* document published prior to the international filing date but later than the priority date claimed

- *T* later document published after the international filing date or priority date and not in conflict with the application but cited to understand the principle or theory underlying the invention
- *X* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered novel or cannot be considered to involve an inventive step when the document is taken alone
- *Y* document of particular relevance; the claimed invention cannot be considered to involve an inventive step when the document is combined with one or more other such documents, such combination being obvious to a person skilled in the art.
- *&* document member of the same patent family

Date of the actual completion of the international search

14 November 2002

Date of mailing of the international search report

26/11/2002

Name and mailing address of the ISA

European Patent Office, P.B. 5818 Patentlaan 2
NL - 2280 HV Rijswijk
Tel (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
Fax (+31-70) 340-3016

Authorized officer

Acton, P

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

International Application No

PCT/EP 02/07589

C.(Continuation) DOCUMENTS CONSIDERED TO BE RELEVANT

Category *	Citation of document, with indication, where appropriate, of the relevant passages	Relevant to claim No.
A	US 4 341 069 A (BELL WELDON K ET AL) 27 July 1982 (1982-07-27) abstract; figure 1 ----	1-11
A	DE 198 37 251 C (SIEMENS AG) 10 February 2000 (2000-02-10) column 4, line 43 -column 7, line 50; figure 1A -----	1-11
A	US 5 345 756 A (THACKER PRADEEP S ET AL) 13 September 1994 (1994-09-13) abstract; figure 1 -----	1-11

INTERNATIONAL SEARCH REPORT

Information on patent family members

International Application No

PCT/EP 02/07589

Patent document cited in search report		Publication date	Patent family member(s)	Publication date
US 4697415	A	06-10-1987	AT 34201 T	15-05-1988
			AU 591692 B2	14-12-1989
			AU 6082786 A	12-02-1987
			DE 3660191 D1	16-06-1988
			EP 0211335 A1	25-02-1987
			IN 166442 A1	12-05-1990
			JP 62035031 A	16-02-1987
			ZA 8605821 A	25-03-1987
US 4341069	A	27-07-1982	AU 6832081 A	08-10-1981
			BR 8101985 A	06-10-1981
			CA 1160464 A1	17-01-1984
			EP 0038138 A1	21-10-1981
			JP 56155292 A	01-12-1981
			PL 230480 A1	23-12-1981
			ZA 8102231 A	24-11-1982
DE 19837251	C	10-02-2000	DE 19837251 C1	10-02-2000
			CA 2340650 A1	02-03-2000
			CN 1313929 T	19-09-2001
			WO 0011325 A1	02-03-2000
			EP 1105624 A1	13-06-2001
			JP 2002523662 T	30-07-2002
			US 2001022077 A1	20-09-2001
US 5345756	A	13-09-1994	AU 679655 B2	03-07-1997
			AU 4992296 A	06-06-1996
			BG 100522 A	31-03-1997
			BR 9408178 A	27-05-1997
			CA 2174245 A1	27-04-1995
			CN 1141663 A , B	29-01-1997
			CZ 9601103 A3	13-11-1996
			DE 69422190 D1	20-01-2000
			DE 69422190 T2	13-04-2000
			DK 724687 T3	01-05-2000
			EP 0724687 A1	07-08-1996
			FI 961365 A	24-05-1996
			HU 75972 A2	28-05-1997
			JP 3136540 B2	19-02-2001
			JP 2000511253 T	29-08-2000
			KR 197758 B1	15-06-1999
			NO 311190 B1	22-10-2001
			NZ 300008 A	24-11-1997
			PL 315204 A1	14-10-1996
			PT 724687 T	31-05-2000
			RO 115552 B1	30-03-2000
			RU 2126489 C1	20-02-1999
			SK 44696 A3	05-03-1997
			WO 9511379 A2	27-04-1995
			ZA 9408237 A	13-06-1995

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 02/07589

A. KLASSIFIZIERUNG DES ANMELDUNGSGEGENSTANDES
 IPK 7 F01K23/06 F02C3/28

Nach der Internationalen Patentklassifikation (IPK) oder nach der nationalen Klassifikation und der IPK

B. RECHERCHIERTE GEBIETE

Recherchierte Mindestprüfstoff (Klassifikationssystem und Klassifikationssymbole)

IPK 7 F01K F02C

Recherchierte aber nicht zum Mindestprüfstoff gehörende Veröffentlichungen, soweit diese unter die recherchierten Gebiete fallen

Während der internationalen Recherche konsultierte elektronische Datenbank (Name der Datenbank und evtl. verwendete Suchbegriffe)

EPO-Internal, WPI Data

C. ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 4 697 415 A (SCHIFFERS ULRICH) 6. Oktober 1987 (1987-10-06) in der Anmeldung erwähnt Zusammenfassung; Abbildung 1 ---	1-11
A	HAUPT G: "EFFIZIENTE UND UMWELTFREUNDLICHE STROMERZEUGUNG IM GUD-KRAFTWERK MIT INTEGRIERTER VERGASUNG" ELEKTROTECHNIK UND INFORMATIONSTECHNIK, SPRINGER VERLAG, WIEN, AT, Bd. 113, Nr. 2, 1. Februar 1996 (1996-02-01), Seiten 102-108, XP000555695 ISSN: 0932-383X das ganze Dokument --- -/--	11



Weitere Veröffentlichungen sind der Fortsetzung von Feld C zu entnehmen



Siehe Anhang Patentfamilie

* Besondere Kategorien von angegebenen Veröffentlichungen :

- *A* Veröffentlichung, die den allgemeinen Stand der Technik definiert, aber nicht als besonders bedeutsam anzusehen ist
- *E* älteres Dokument, das jedoch erst am oder nach dem internationalen Anmeldedatum veröffentlicht worden ist
- *L* Veröffentlichung, die geeignet ist, einen Prioritätsanspruch zweifelhaft erscheinen zu lassen, oder durch die das Veröffentlichungsdatum einer anderen im Recherchenbericht genannten Veröffentlichung belegt werden soll oder die aus einem anderen besonderen Grund angegeben ist (wie ausgeführt)
- *O* Veröffentlichung, die sich auf eine mündliche Offenbarung, eine Benutzung, eine Ausstellung oder andere Maßnahmen bezieht
- *P* Veröffentlichung, die vor dem internationalen Anmeldedatum, aber nach dem beanspruchten Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist

T Spätere Veröffentlichung, die nach dem internationalen Anmeldedatum oder dem Prioritätsdatum veröffentlicht worden ist und mit der Anmeldung nicht kollidiert, sondern nur zum Verständnis des der Erfindung zugrundeliegenden Prinzips oder der ihr zugrundeliegenden Theorie angegeben ist

X Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann allein aufgrund dieser Veröffentlichung nicht als neu oder auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden

Y Veröffentlichung von besonderer Bedeutung; die beanspruchte Erfindung kann nicht als auf erfinderischer Tätigkeit beruhend betrachtet werden, wenn die Veröffentlichung mit einer oder mehreren anderen Veröffentlichungen dieser Kategorie in Verbindung gebracht wird und diese Verbindung für einen Fachmann naheliegend ist

Z Veröffentlichung, die Mitglied derselben Patentfamilie ist

Datum des Abschlusses der internationalen Recherche

14. November 2002

Absenddatum des internationalen Recherchenberichts

26/11/2002

Name und Postanschrift der internationalen Recherchenbehörde

Europäisches Patentamt, P.B. 5818 Patentlaan 2
 NL - 2280 HV Rijswijk
 Tel. (+31-70) 340-2040, Tx. 31 651 epo nl,
 Fax: (+31-70) 340-3016

Bevollmächtigter Bediensteter

Acton, P

C.(Fortsetzung) ALS WESENTLICH ANGESEHENE UNTERLAGEN

Kategorie*	Bezeichnung der Veröffentlichung, soweit erforderlich unter Angabe der in Betracht kommenden Teile	Betr. Anspruch Nr.
A	US 4 341 069 A (BELL WELDON K ET AL) 27. Juli 1982 (1982-07-27) Zusammenfassung; Abbildung 1 ----	1-11
A	DE 198 37 251 C (SIEMENS AG) 10. Februar 2000 (2000-02-10) Spalte 4, Zeile 43 -Spalte 7, Zeile 50; Abbildung 1A ----	1-11
A	US 5 345 756 A (THACKER PRADEEP S ET AL) 13. September 1994 (1994-09-13) Zusammenfassung; Abbildung 1 -----	1-11

INTERNATIONALER RECHERCHENBERICHT

Angaben zu Veröffentlichungen, die zur selben Patentfamilie gehören

Internationales Aktenzeichen

PCT/EP 02/07589

Im Recherchenbericht angeführtes Patentdokument	Datum der Veröffentlichung	Mitglied(er) der Patentfamilie	Datum der Veröffentlichung
US 4697415 A	06-10-1987	AT 34201 T	15-05-1988
		AU 591692 B2	14-12-1989
		AU 6082786 A	12-02-1987
		DE 3660191 D1	16-06-1988
		EP 0211335 A1	25-02-1987
		IN 166442 A1	12-05-1990
		JP 62035031 A	16-02-1987
		ZA 8605821 A	25-03-1987
US 4341069 A	27-07-1982	AU 6832081 A	08-10-1981
		BR 8101985 A	06-10-1981
		CA 1160464 A1	17-01-1984
		EP 0038138 A1	21-10-1981
		JP 56155292 A	01-12-1981
		PL 230480 A1	23-12-1981
		ZA 8102231 A	24-11-1982
DE 19837251 C	10-02-2000	DE 19837251 C1	10-02-2000
		CA 2340650 A1	02-03-2000
		CN 1313929 T	19-09-2001
		WO 0011325 A1	02-03-2000
		EP 1105624 A1	13-06-2001
		JP 2002523662 T	30-07-2002
		US 2001022077 A1	20-09-2001
US 5345756 A	13-09-1994	AU 679655 B2	03-07-1997
		AU 4992296 A	06-06-1996
		BG 100522 A	31-03-1997
		BR 9408178 A	27-05-1997
		CA 2174245 A1	27-04-1995
		CN 1141663 A ,B	29-01-1997
		CZ 9601103 A3	13-11-1996
		DE 69422190 D1	20-01-2000
		DE 69422190 T2	13-04-2000
		DK 724687 T3	01-05-2000
		EP 0724687 A1	07-08-1996
		FI 961365 A	24-05-1996
		HU 75972 A2	28-05-1997
		JP 3136540 B2	19-02-2001
		JP 2000511253 T	29-08-2000
		KR 197758 B1	15-06-1999
		NO 311190 B1	22-10-2001
		NZ 300008 A	24-11-1997
		PL 315204 A1	14-10-1996
		PT 724687 T	31-05-2000
		RO 115552 B1	30-03-2000
		RU 2126489 C1	20-02-1999
		SK 44696 A3	05-03-1997
		WO 9511379 A2	27-04-1995
		ZA 9408237 A	13-06-1995